${\rm Musterl\ddot{o}sung~zur~Klausur}$ Thermodynamik I – Wintersemester 2015/2016

1. Aufgabe: Theoriefragen (20 Punkte)

- a) (2 Punkte) Thermisches Gleichgewicht bedeutet gleiche Temperaturen und mechanisches Gleichgewicht bedeutet gleicher Druck. Daher folgt:
 - Der 0. Hauptsatz sagt aus, dass wenn ein drittes System mit einem dieser Systeme im Gleichgewicht steht, es sich ebenfalls mit dem anderen im Gleichgewicht befindet.
 - $-T_{\text{System I}} = T_{\text{System II}}$
 - $-p_{\text{System I}} = p_{\text{System II}}$
- b) (2 Punkte) Nein, das ist aufgrund der Definition der Enthalpie nicht möglich:
 - -h = u + pv
 - pv > 0
- c) (2 Punkte)

 - $LZ=\frac{\dot{Q}_{\rm ab}}{\dot{W}_{\rm zu}}$ Ein Wärmepumpenprozess kann keine Leistungszahl < 1 aufweisen. Eine Ausnahme kann ein extremer Wärmeverlust an die Umgebung sein.
- d) (2 Punkte) Für ein ideales Gas gilt:
 - $-pv = RT \longrightarrow p = \frac{R}{v} \cdot T$, die verschiedenen Isochoren sind eine Geradenschar mit unterschiedlichem Anstieg. Je größer das spezifische Volumen, desto kleiner ist der Anstieg.
- e) (2 Punkte) Für die Darstellung muss beachtet werden:
 - es ist ein Nassdampfgebiet vorhanden
 - die Kompression muss auf der Taulinie starten und der Prozessschritt 2-3 muss den Kreislauf schließen können
 - es handelt sich grob um einen linkslaufenden Prozess, genauer Wärmepumpe
- f) (3 Punkte) Unter Nutzung der Berechnungsgleichung für die physikalische Exergie eines idealen Gases folgt, dass die Temperatur kleiner als die Umgebungstemperatur sein muss.

$$-e = (h - h_0) - T_0 \left(s - s_0\right) \xrightarrow{\text{Annahmen}} e = c_p \left(T - T_0\right) - T_0 \left(c_p \ln\left(\frac{T}{T_0}\right)\right)$$

- $-\frac{\mathrm{d}e}{\mathrm{d}T} \stackrel{!}{<} 0 \longrightarrow c_p \left(1 \frac{T_0}{T}\right) < 0 \longrightarrow T < T_0$
- Alternativ: die Darstellung im $e^{\rm ph}$, T-Diagramm
- g) (3 Punkte) Für die Verbrennungsrechnung ergeben sich die folgenden stöchiometrischen Koeffizienten:

$$-\beta = 3; \gamma = 4$$

$$-\delta = 5$$

$$-\alpha = \varepsilon = 10 \cdot \frac{79}{21} \approx 37,62$$

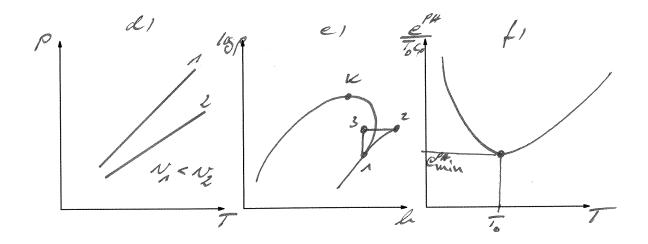
h) (2 Punkte) Für die Verbrennungsrechnung ergeben sich die folgenden stöchiometrischen Koeffizienten. Darauf basierend können die Stoffmengenanteile der Komponenten im Abgas bestimmt werden:

$$\begin{array}{l} -\alpha = 3, \beta = 2; \gamma = 3 \\ -y_{\text{CO}_2} = \frac{\beta}{\beta + \gamma} = 0, 4; y_{\text{H}_2\text{O}} = \frac{\gamma}{\beta + \gamma} = 0, 6 \end{array}$$

i) (2 Punkte) Die Definition der relativen Feuchte φ nutzend, kann der folgende Zusammenhang zwischen Wassergehalt x, Gesamtdruck p und dem Wasserdampfpartialdruck p_{WD} hergestellt werden. Dabei sind der Wassergehalt x und der Gesamtdruck p die verbleibenden Unbekannten:

$$-\varphi = \frac{p_{\text{WD}}}{p_{\text{WA}}}$$

$$-\varphi = \frac{p_{\text{WD}}}{p_{\text{W,s}}}$$
$$-x = \frac{M_{\text{W}}}{M_{\text{L}}} \frac{p_{\text{WD}}}{p - p_{\text{WD}}}$$

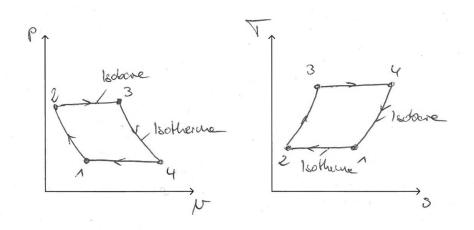


2. Aufgabe: Geschlossener Gasturbinenprozess (21 Punkte)

a) (2 Punkte)

$$\begin{split} p_1 v_1 &= R_{\rm Luft} T_1 = \frac{\bar{R}}{M_{\rm Luft}} T_1 \\ v_1 &= \frac{8314 \, {\rm J/(kmolK) \cdot 298 \, K}}{500000 \, {\rm Pa \cdot 28,96 \, kg/kmol}} = \underline{0,1711 \, {\rm m^3/kg}} \end{split}$$

b) (4 Punkte)



c) (7 Punkte)

$$0 = \dot{Q}_{34} + \dot{W}_{34} + \dot{m}_3 h_3 - \dot{m}_4 h_4$$

$$dh = c_p dT \longrightarrow dh \Big|_3^4 = 0$$

$$\dot{W}_{34} = -\dot{Q}_{34}$$

$$\dot{W}_{34} = \int_{3}^{4} \dot{V} dp$$

$$= \int_{3}^{4} \frac{\dot{m}RT_{3}}{p} dp = \dot{m}RT_{3} \int_{3}^{4} \frac{1}{p} dp = \dot{m}RT_{3} \ln\left(\frac{p_{4}}{p_{3}}\right)$$

$$\dot{W}_{34} = 1 \text{ kg/s} \cdot 0,287 \text{ kJ/(kgK)} \cdot 745 \text{ K} \cdot \ln\left(\frac{5}{50}\right) = \underline{-492,327 \text{ kW}}$$

$$\dot{W}_{\text{net}} = \sum_{i} \dot{W}_{i} = \dot{W}_{12} + \dot{W}_{34} = 196,931 \,\text{kW} - 492,327 \,\text{kW} = \underline{-295,396 \,\text{kW}}$$

d) (2 Punkte)

$$\eta = \frac{\left| \dot{W}_{\rm net} \right|}{\dot{Q}_{34}} = \frac{\left| -295, 396 \, \mathrm{kW} \right|}{492, 327 \, \mathrm{kW}} = \underline{0, 6}$$

e) (3 Punkte)

$$0 = -\dot{S}_1 + \dot{S}_2 - \dot{S}_3 + \dot{S}_4 + \dot{S}_{gen}$$

$$s_{gen} = s_1 - s_4 + s_3 - s_2$$

$$ds = c_p \frac{dT}{T} - R \frac{dp}{p}$$

$$s_3 - s_2 = c_p \ln \left(\frac{T_3}{T_2}\right)$$

$$s_1 - s_4 = c_p \ln \left(\frac{T_1}{T_4}\right)$$

$$\begin{split} s_{\rm gen} &= 1\,\mathrm{kJ/kgK}\cdot\ln\left(\frac{298\,\mathrm{K}}{745\,\mathrm{K}}\right) + 1\,\mathrm{kJ/kgK}\cdot\ln\left(\frac{745\,\mathrm{K}}{298\,\mathrm{K}}\right) \\ s_{\rm gen} &= \underline{0} \end{split}$$

Da die Entropie produktion $\dot{S}_{\rm gen}=0$ ist, so muss der Prozess der Wärmeübertragung reversibel sein.

f) (3 Punkte)

$$\eta_C = 1 - \frac{T_{12}}{T_{34}}$$

$$\eta_C = 1 - \frac{298 \text{ K}}{745 \text{ K}} = 0.6$$

Da der Wirkungsgrad des Prozesses gleich dem Wirkungsgrad des Carnot-Prozesses ist, so muss der hier analysierte Prozess ein idealer Prozess sein. (\rightarrow Ericsson-Prozess)

3. Aufgabe: Laborgasflasche mit CO₂ (28 Punkte)

a) (3 Punkte)

$$v = v' + x \left(v'' - v'\right)$$

$$x_0 = \frac{v - v'}{v'' - v'} = \frac{0,00167 - 0,00129}{0,00515 - 0,00129} = \underline{0,097}$$

b) (3 Punkte)

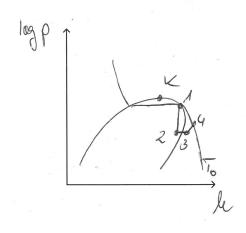
 $h_1 = h_2$, da Drossel adiabat

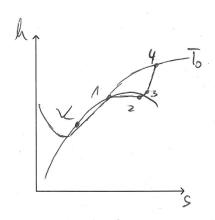
$$h_2' < h_2 < h_2'', \quad h_2' = 112,66 \,\mathrm{kJ/kg}, \quad h_2'' = 435,30 \,\mathrm{kJ/kg}$$

Es handelt sich um Nassdampf!

$$x_2 = \frac{407,87 - 112,66}{435,30 - 112,66} = \underline{0,919}$$

c) (8 Punkte)





d) (3 Punkte)

$$0 = \dot{Q}_{23} + \dot{m}_2 h_2 - \dot{m}_3 h_3$$
$$\dot{Q}_{23} = \dot{m} (h_3 - h_2)$$

 $h_3 = 445, 50 \,\mathrm{kJ/kg}$

$$\dot{Q}_{23} = 0.15 \,\text{kg/h} \cdot (445, 50 \,\text{kJ/kg} - 407, 87 \,\text{kJ/kg}) = \underline{1,568 \,\text{W}}$$

e) (5 Punkte)

$$0 = \dot{W}_{34} + \dot{m}_3 h_3 - \dot{m}_4 h_4$$
$$\dot{W}_{34} = \dot{m} (h_4 - h_3)$$

$$\dot{W}_{34} = 0,15\,\mathrm{kg/h}\cdot(481,32\,\mathrm{kJ/kg} - 445,50\,\mathrm{kJ/kg}) = 1,493\,\mathrm{W}$$

$$\eta_{S,V} = \frac{\dot{W}_{34,S}}{\dot{W}_{34}} = \frac{h_{4,S} - h_3}{h_4 - h_3}$$

$$h_{4s} = \left[\left(\frac{481, 32 - 470, 84}{2, 1095 - 2, 0731} \right) (2, 0920 - 2, 0731) + 470, 84 \right] \text{kJ/kg}$$

$$h_{4s} = 476, 28 \text{kJ/kg}$$

$$\eta_{S,V} = \frac{476, 28 - 445, 50}{481, 32 - 445, 50} = \underline{0,859}$$

f) (3 Punkte)

$$\dot{E}_{D,\text{tot}} = \left(1 - \frac{T_0}{T_{23}}\right)\dot{Q}_{23} + \dot{W}_{34} + \dot{m}_1 e_1 - \dot{m}_4 e_4$$

$$\dot{E}_{D,\text{tot}} = \dot{W}_{34} + \dot{m}\left(e_1 - e_4\right)$$

$$e_1 - e_4 = (h_1 - h_4) - T_0 (s_1 - s_4)$$

= $(407, 87 - 481, 32) \text{ kJ/kg} - 293, 15 \text{ K} (1, 7062 - 2, 1095) \text{ kJ/kgK}$
 $e_1 - e_4 = 44, 75 \text{ kJ/kg}$

$$\dot{E}_{D,\text{tot}} = 1,493 \,\text{W} + 0,15 \,\text{kg/h} \cdot 44,75 \,\text{kJ/kg} = \underline{3,357 \,\text{W}}$$

Alternativer Lösungsweg:

$$\dot{E}_{D,\mathrm{tot}} = T_0 \cdot \dot{S}_{\mathrm{gen}}$$

$$\begin{split} \dot{S}_{\rm gen} &= \frac{-\dot{Q}_{23}}{T_{23}} + \dot{m} \left(s_4 - s_1 \right) \\ &= \frac{-1,568\,\mathrm{W}}{293,15\,\mathrm{K}} + 0,15\,\mathrm{kg/h} \left(1,7062 - 2,1095 \right) \mathrm{kJ/kgK} \\ \dot{S}_{\rm gen} &= 0,01145\,\mathrm{W/K} \end{split}$$

$$\dot{E}_{D,\text{tot}} = 293, 15 \,\text{K} \cdot 0, 01145 \,\text{W/K} = 3,375 \,\text{W}$$

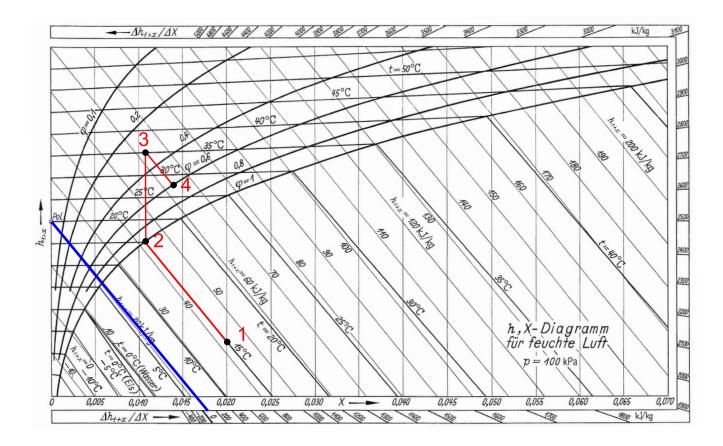
g) (3 Punkte) Solange der Zustand in der Flasche zweiphasig ist, sinkt der Druck nicht. Das bedeutet, dass der gesamte Flascheninhalt dampfförmig ist, bevor der Druck in der Flasche beginnt zu sinken.

$$v_{0,E} = v''(p_0) = 0,005149 \,\mathrm{m}^3/\mathrm{kg}$$

$$m_{0,E} = \frac{V}{v_{0,E}} = \frac{50 \,\mathrm{l}}{0,005149 \,\mathrm{m}^3/\mathrm{kg}} = 9,71 \,\mathrm{kg}$$

$$\begin{split} \frac{dm}{d\tau} &= -\dot{m} \\ m_{0,\rm E} - m_{0,\rm A} &= -\dot{m}\Delta\tau \\ \Delta\tau &= \frac{m_{0,\rm E} - m_{0,\rm A}}{-\dot{m}} = \frac{9,71\,{\rm kg} - 30\,{\rm kg}}{-0,15\,{\rm kg/h}} = \underline{135,26\,{\rm h}} \end{split}$$

4. Aufgabe: Feuchte Luft (11 Punkte)



a) (1 Punkt)

$$t_1 = \underline{15} \, ^{\circ}\mathrm{C}$$

b) (3 Punkte)

$$t_2 = t_5 = \underline{15 \, ^{\circ}\text{C}}$$

$$h_5 = c_{\text{Wfl}} \cdot t_5$$

$$= 4,19 \, \text{kJ/kgK} \cdot 15 \, ^{\circ}\text{C} = \underline{62,85 \, \text{kJ/kg}}$$

$$\rightarrow \text{Aus Diagramm: 50-75 \, kJ/kg}$$

c) (2 Punkte)

$$0 = \dot{Q}_{23} + \dot{m}_{L,2} h_{1+x,2} - \dot{m}_{L,3} h_{1+x,3}$$
$$\dot{Q}_{23} = \dot{m}_{L,1} \left(h_{1+x,3} - h_{1+x,2} \right)$$

$$h_{1+x,2} = 42,5 \,\mathrm{kJ/kg}$$

 $h_{1+x,3} = 62,5 \,\mathrm{kJ/kg}$

$$\dot{Q}_{23} = 1.5 \,\text{kg/s} \cdot (62.5 \,\text{kJ/kg} - 42.5 \,\text{kJ/kg}) = 30 \,\text{kW}$$

d) (2 Punkte)

$$t_4 = \underline{27.5 \, ^{\circ}\text{C}}$$
$$x_4 = \underline{0.014}$$

e) (3 Punkte)

$$\begin{split} 0 &= \dot{m}_{W,1} - \dot{m}_{W,7} - \dot{m}_{W,4} \\ 0 &= \dot{m}_{L,1} x_1 - \dot{m}_{W,7} - \dot{m}_{L,1} x_4 \\ \dot{m}_{W,7} &= \dot{m}_{L,1} \cdot (x_1 - x_4) \\ \dot{m}_{W,7} &= 1,5 \, \mathrm{kg/s} \cdot (0,02 - 0,014) = 0,009 \, \mathrm{kg/s} \end{split}$$